**BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND** 



(5) Int. Cl.<sup>6</sup>: G 01 R 31/303 H 03 J 5/00 H 03 L 7/095



**DEUTSCHES** PATENT- UND **MARKENAMT**  (21) Aktenzeichen: 199 24 039.6 (2) Anmeldetag: 26. 5.99

(43) Offenlegungstag: 2. 12. 99

③ Unionspriorität:

144849/98

26.05.98 JP

(71) Anmelder:

Matsushita Electric Industrial Co., Ltd., Kadoma, Osaka, JP

(74) Vertreter:

Patent- und Rechtsanwälte Bardehle, Pagenberg, Dost, Altenburg, Geissler, Isenbruck, 81679 München

(72) Erfinder:

Ninomiya, Shuichi, Hirakata, Osaka, JP

## Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

- Ein Empfangssteuerabschnitt aktiviert jeden VCO1<sub>1</sub> bis VCO13 und stellt dann ein Referenzteilungsverhältnis in dem programmierbaren Teiler ein. Wenn jeder der VCO11 bis VCO13 aktiv ist, bestimmt der Empfangssteuerabschnitt, ob die PLL-Schaltung einrastet auf der Basis eines Signals, das während dieser Zeit eingegeben wird. Auf der Basis des Bestimmungsergebnisses erzeugt der Empfangssteuerabschnitt Musterdaten in einer ersten Tabelle. Eine zweite Tabelle wird zuvor im Speicher gespeichert. In die zweite Tabelle wird ein optimaler VCO für jedes Muster eingetragen. Der Empfangssteuerabschnitt bestimmt den optimalen VCO entsprechend den erzeugten Musterdaten unter Bezugnahme auf die zweite Tabelle. Dies erlaubt es dem Empfänger, bei höchster Geschwindigkeit einen VCO optimal auszuwählen.

## Beschreibun

Die vorliegende Erfindung bezieht sich auf Empfänger, insbesondere auf einen Empfänger zum Abwärtsmischen eines über eine Antenne eingegebenen Signals und dann Demodulieren des gewandelten Signals.

Üblicherweise treten Fälle auf, in welchen ein Empfänger ein Signal S, das von außen eingegeben wird, in ein Signal mit einem Zwischenfrequenzband (nachfolgend als IF-Band bezeichnet) abwärts mischt. Abwärtsmischung kann realisiert werden durch Mischen des eingegebenen Signals S (Frequenz f<sub>s</sub>) mit einer lokalen Oszillationsausgabe V<sub>0</sub> (Frequenz f<sub>0</sub>) in einem Mischer innerhalb des Empfängers.

Die lokale Oszillationsausgabe V<sub>0</sub> wird üblicherweise durch einen spannungsgesteuerten Oszillator (nachfolgend als VCO bezeichnet) erzeugt, der einen Schaltungsaufbau wie in Fig. 11 gezeigt aufweist. Der VCO der Fig. 11 besteht aus diskreten Komponenten, weist einen Oberflächen-Akustikwellen-(SAW)-Resonator 111, eine variable Kapazitätsdiode 112 und weitere Komponenten auf. Es sei darauf hingewiesen, daß Fig. 11 auch ein Ersatzschaltbild des SAW-Resonators 111 zeigt. Die variable Kapazitätsdiode 112 ist parallel mit dem SAW-Resonator 111 verbunden. Mit der eingestellten Kapazität der variablen Kapazitätsdiode 112 und weiter mit einer vorbestimmten Steuerspannung V<sub>C</sub>, die dem VCO zugeführt wird, erzeugt der VCO eine lokale Oszillationsausgabe V<sub>0</sub> mit einer variablen Frequenz.

Der SAW-Resonator 111 ist teuer und groß und seine peripheren Schaltungen bestehen aus diskreten Komponenten. Es ist daher schwierig, den VCO größenmäßig zu reduzieren und ihn bei niedrigen Kosten zu konstruieren, und darüber hinaus ist Know-How zum Aufbau dieser Komponenten erforderlich. Vor diesem Hintergrund ist es dazu gekommen, daß der VCO in einer integrierten Schaltung gebildet wurde. Fig. 12 zeigt ein Schaltbild eines VCO, der aus einer integrierten Schaltung besteht. Verglichen mit dem VCO der Fig. 11 unterscheidet sich der VCO der Fig. 12 darin, daß er die Form einer integrierten Schaltung annimmt und daß ein LC-Oszillator 121 den SAW-Resonator 111 ersetzt.

Angenommen, eine große Anzahl von ICs, welche die 40 VCOs der Fig. 12 enthalten, würden unter bestimmten Bedingungen hergestellt. Für jeden der VCOs wird eine Kennlinie der Frequenz fo der lokalen Oszillationsausgabe Vo mit Bezug auf die Steuerspannung V<sub>C</sub> (nachfolgend als f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie) gemessen. Die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie hat einen 45 linearen Bereich und einen Sättigungsbereich. Des weiteren streut die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie mit einer konstanten Abweichung von einem Entwurtsziel der VCOs (siehe Doppelpfeil in Fig. 13). Eine derartige Streuung wird nachfolgend als Fertigungsstreuung bezeichnet. Aufgrund dieser Ferti- 50 gungsstreuung liegt der Sättigungsbereich der fo-zu-Vc-Kennlinie innerhalb eines Empfangsbandes B in manchen Fällen, Folglich ist der Empfänger nicht in der Lage, das eingegebene Signal S korrekt abwärts zu mischen. Es ist daher ein Idealfall, daß jeder unter denselben Bedingungen ge- 55 fertigte VCO keine Fertigungsstreuung aufweist, was jedoch in der Realität schwierig zu erreichen ist. Das Empfangsband B ist ein Frequenzband, das der Empfänger, der die VCOs aufweist, zu empfangen hat und mit dem auch das obige Signal S gesandt wird.

Aus diesem Grund wurde das folgende Verfahren betrachtet. Eine Anzahl von VCOs mit verschiedenen f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien zueinander werden auf einem IC integriert. Wenn die Steuerspannung V<sub>C</sub> desselben Niveaus angelegt wird, erzeugen die Anzahl von VCOs die lokale Oszillationsausgabe V<sub>O</sub> mit unterschiedlicher Frequenz f<sub>0</sub>. Ein VCO-Steuerabschnitt ist in der Peripherie eines jeden der VCOs plaziert. Der VCO-Steuerabschnitt muß einen VCO

auswählen, dessen f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie zuverlässig das Emfangsband B überdeckt, unter der Anzahl der VCOs. Des weiteren wird dieser Auswahlprozeß mit hoher Geschwindigkeit ausgeführt.

Daher ist es ein Ziel der vorliegenden Erfindung, einen Empfänger zum Auswählen eines geeigneten VCO mit hoher Geschwindigkeit zu schaften. Dieses Ziel wird durch die folgenden Aspekte erreicht. Des weiteren hat jeder Aspekt einzigartige technische Effekte, wie nachfolgend beschrieben wird.

Ein erster Aspekt der vorliegenden Erfindung ist gerichtet auf einen Empfänger zum Unterziehen eines über eine Antenne eingegebenen Signals einer Abwärtsmischung und dann Demodulieren des gewandelten Signals, aufweisend:

15 eine Anzahl von spannungsgesteuerten Oszillatoren (im folgenden als VCO bezeichnet), wobei jeder mit einer gemeinsamen Steuerspannung versorgt ist und eine lokale Oszillationsausgabe mit einer unterschiedlichen Frequenz gemäß der Steuerspannung erzeugt;

0 eine PLL-Schaltung zum Erzeugen der Steuerspannung auf der Basis der lokalen Oszillationsausgabe, die von jedem der VCOs zurückgeführt wird und eines Referenzsignals mit einer Referenzfrequenz;

einen Mischer zum Mischen von Frequenzen des über die Antenne eingegebenen Signals und der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs und zum Durchführen der Abwärtsmischung; und

einen VCO-Steuerabschnitt zum Testen jedes der VCOs in einem vorher auszuführenden Testmodus und zum Steuern des Schaltens der VCOs in einen Empfangsmodus des Empfangens des über die Antenne eingegebenen Signals;

wobei in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt detektiert, ob die PLL-Schaltung einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs unter sequentiellem Schalten und Aktivieren der VCOs, und Bestimmen eines geeigneten VCO auf der Basis eines detektierten Ergebnisses; und

wobei in dem Empfangsmodus der VCO-Steuerabschnitt den in dem Testmodus bestimmten VCO selektiv aktiviert und eine lokale Oszillationsausgabe des VCO für den Mischer bereitstellt.

In dem ersten Aspekt wird in dem Testmodus der geeignete VCO zur Verwendung in dem Empfangsmodus ausgewählt. In diesem Testmodus schaltet und aktiviert der VCO-Steuerabschnitt die VCOs sequentiell, um einen optimalen VCO auf der Basis des detektierten Ergebnisses zu bestimmen, im Hinblick darauf, ob die PLL-Schaltung einrastet, unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem VCO. Daher führt im Empfangsmodus der Mischer Abwärtsmischung durch unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem VCO, mit welchem die PLL-Schaltung zuverlässig einrastet. Dies erlaubt es dem Empfänger gemäß dem ersten Aspekt, einen geeigneten VCO für die obige Abwärtsmischung auszuwählen.

Gemäß einem zweiten Aspekt in dem ersten Aspekt hält der VCO-Steuerabschnitt das detektierte Ergebnis in einer ersten Tabelle als Musterdaten, nimmt Bezug auf eine zweite Tabelle, in welcher der geeignete VCO für jedes angenommene Muster eingetragen ist, und bestimmt den geeigneten VCO entsprechend den Musterdaten, die in der ersten Tabelle gehalten werden.

Gemäß dem zweiten Aspekt bestimmt der VCO-Steuerabschnitt den optimalen VCO entsprechend den in der ersten Tabelle gespeicherten Musterdaten unter Bezugnahme auf die zweite Tabelle. Zuvor eingetragen in die zweite Tabelle sind angenommene Muster und deren entsprechende optimale VCOs. Dies erlaubt es dem Empfänger gemäß dem zweiten Aspekt, den optimalen VCO entsprechend dem de-

3

tektierten Ergebnis auszuwählen.

Gemäß einem dritten Aspekt ist im ersten Aspekt die zweite Tabelle konfiguriert auf der Basis von Fertigungsstreuung der VCOs.

Gemäß dem dritten Aspekt ist die zweite Tabelle konfiguriert auf der Basis der obigen Fertigungsstreuung. Dies erlaubt es dem Empfänger gemäß dem dritten Aspekt, den optimalen VCO ohne Rücksicht auf Fertigungsstreuung der VCOs auszuwählen.

Gemäß einem vierten Aspekt weist im ersten Aspekt die PLL-Schaltung einen programmierbaren Teiler zum Teilen der zurückgeführten lokalen Oszillationsausgabe unter Verwendung eines vorbestimmten Teilungsverhältnisses, das durch den VCO-Abschnitt eingestellt wird, auf und erzeugt eine Steuerspannung auf der Basis einer lokalen Oszillationsausgabe, die durch den programmierbaren Teiler geteilt wird, und das Referenzsignal; und

in dem Testmodus stellt der VCO-Steuerabschnitt ein Referenzteilungsverhältnis ein, mit welchem jeder der VCOs eine lokale Oszillationsausgabe erzeugen kann, die eine Frequenz innerhalb eines Bandes aufweist, in welchem das eingegebene Signal enthalten ist, als das vorbestimmte Teilungsverhältnis.

Gemäß dem vierten Aspekt ist es, weil das Referenzteilungsverhältnis, wie oben beschrieben, in dem program-25 mierbaren Teiler eingestellt wird, möglich, die PLL-Schaltung einrastet zu lassen gemäß dem eingegebenen Signal.

Gemäß einem fünften Aspekt ist in dem vierten Aspekt das Referenzteilungsverhältnis ein Teilungsverhältnis, mit welchem jeder der VCOs eine lokale Oszillationsausgabe mit einer Mittenfrequenz des Bandes erzeugen kann.

Wie von Obigem klar ist, wird das Referenzteilungsverhältnis eingestellt auf der Basis einer Mittenfrequenz des oberen Bandes, das heißt, ein Mittelwert, und die PLL-Schaltung kann somit mit der höchsten Schnelligkeit einrasten. Dies ermöglicht es dem Empfänger, den Testmodus in kürzester Zeit auszuführen.

Gemäß einem sechsten Aspekt speichert in dem ersten Aspekt der VCO-Steuerabschnitt Information des in dem letztes Mal ausgeführten Testmodus bestimmten VCO; und 40 wenn der Testmodus wieder ausgeführt wird, testet der VCO-Steuerabschnitt die gespeicherte Information des VCO zunächst und entscheidet wieder, daß der VCO ein optimaler VCO ist, wenn die PLL-Schaltung einrastet, unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem 45 VCO.

Gemäß dem sechsten Aspekt, wenn wieder entschieden ist, daß der zunächst getestete VCO zur Zeit des Wiederausführens des Testmodus der optimale ist, vollzieht der VCO-Steuerabschnitt einen Übergang in den Empfangsmodus. Dies vermag die Zeit für einen Übergang von dem Testmodus in den Empfangsmodus zu reduzieren.

Gemäß einem siebten Aspekt sind in dem ersten Aspekt die PLL-Schaltung und jeder der VCOs in ein und derselben integrierten Schaltung integriert.

Gemäß dem siebten Aspekt erlaubt die obige Integration in eine Schaltung eine Reduzierung hinsichtlich Größe und Kosten des Empfängers. Des weiteren, im Gegensatz zum Fall, wenn diskrete Komponenten verwendet werden, ist Know-How hinsichtlich des Montierens der Komponenten 60 zum Fertigen des Empfängers nicht erforderlich.

Ein achter Aspekt bezieht sich auf einen Empfänger zum Unterziehen eines über eine Antenne eingegebenen Signals einer Abwärtsmischung und dann Demodulieren des gewandelten Signals, aufweisend:

eine Anzahl von spannungsgesteuerten Oszillatoren (im folgenden als VCO bezeichnet), wobei jeder mit einer gemeinsamen Steuerspannung versorgt ist und eine lokale Oszilla-

4

tionsausgabe mit einer unterschiedlichen Frequenz gemäß der Steuerspannung erzeugt;

 eine PLL-Schaltung zum Erzeugen der Steuerspannung auf der Basis der lokalen Oszillationsausgabe, die von jedem
 der VCOs zurückgeführt wird und eines Referenzsignals mit einer Referenzfrequenz;

einen Mischer zum Mischen von Frequenzen des über die Antenne eingegebenen Signals und der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs und zum Durchführen der Abwärtsmischung; und

einen VCO-Steuerabschnitt zum Testen jedes der VCOs in einem vorher auszuführenden Testmodus und zum Steuern des Schaltens der VCOs in einen Empfangsmodus des Empfangens des über die Antenne eingegebenen Signals;

wobei in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt detektiert, ob die PLL-Schaltung einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs unter sequentiellem Schalten und Aktivieren der VCOs, und wenn ein Wert der durch die PLL-Schaltung erzeugten Steuerspannung innerhalb eines vorbestimmten Bereichs ist, einen der VCOs, der mit der Steuerspannung versehen ist, als einen geeigneten VCO bestimmt; und

wobei in dem Empfangsmodus der VCO-Steuerabschnitt den in dem Testmodus bestimmten VCO selektiv aktiviert und eine lokale Oszillationsausgabe des VCO für den Mischer bereitstellt.

Im achten Aspekt wird in dem Testmodus der optimale VCO ausgewählt zur Verwendung in dem Empfangsmodus. In diesem Testmodus schaltet und aktiviert der VCO-Steuerabschnitt die VCOs sequentiell, um einen optimalen VCO auf der Basis des Detektionsergebnisses zu bestimmen, im Hinblick darauf, ob die PLL-Schaltung einrastet, unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem VCO und basierend darauf, ob der Steuerspannungswert, welchen die PLL-Schaltung unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe erzeugt, innerhalb eines vorbestimmten Bereiches ist. Auf Detektieren des VCO, der diese beiden Bedingungen erfüllt, entscheidet der VCO-Steuerabschnitt, daß dieser VCO der optimale ist. Daher aktiviert in einigen Fällen der VCO-Steuerabschnitt nicht alle VCOs. Dies erlaubt es dem Empfänger gemäß dem achten Aspekt, den Testmodus mit höherer Geschwindigkeit auszuführen als der Empfänger gemäß dem ersten Aspekt und einen Übergang in den Empfangsmodus zu vollziehen. Des weiteren führt in dem Empfangsmodus der Mischer Abwärtsmischung durch unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem VCO, mit welchem die PLL-Schaltung zuverlässig einrastet. Dies erlaubt es dem Empfänger gemäß dem achten Aspekt, einen geeigneten VCO für die obige Abwärtsmischung aus der Anzahl von VCOs auszuwählen.

Gemäß einem neunten Aspekt in dem achten Aspekt weist der vorbestimmte Bereich nur einen Wert der Steuerspannung auf, welcher bereitgestellt wird, wenn jeder der VCOs eine lokale Oszillationsausgabe erzeugt, die eine gleiche Frequenz hat.

Gemäß dem neunten Aspekt bestimmt der Steuerabschnitt einen optimalen VCO auf der Basis des obigen vorbestimmten Bereichs, und daher kann nur der optimale VCO ausgewählt sein.

Gemäß einem zehnten Aspekt weist in dem achten Aspekt die PLL-Schaltung einen programmierbaren Teiler zum Teilen der zurückgeführten lokalen Oszillationsausgabe unter Verwendung eines vorbestimmten Teilungsverhältnisses auf, das durch den VCO-Steuerabschnitt eingestellt wird, und erzeugt eine Steuerspannung auf der Basis einer lokalen Oszillationsausgabe, die durch den programmierbaren Teiler geteilt wird, und das Referenzsignal; und in dem Testmodus stellt der VCO-Steuerabschnitt ein Refe-

weist.

Gemäß einem zwölften Aspekt speichert in dem achten Aspekt der VCO-Steuerabschnitt Information des zuvor in dem letzes Mal ausgeführten Testmodus bestimmten VCO; und

wenn der Testmodus wieder ausgeführt wird, testet der 15 VCO-Steuerabschnitt zunächst die gespeicherte Information des VCO und entscheidet wieder, daß der VCO ein optimaler VCO ist, wenn die PLL-Schaltung einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem VCO.

Gemäß einem dreizehnten Aspekt sind in dem achten 20 Aspekt die PLL-Schaltung und jeder der VCOs in ein und derselben Schaltung integriert.

Diese und andere Ziele, Merkmale, Aspekte und Vorteile der vorliegenden Erfindung werden herausgestellt durch die folgende detaillierte Beschreibung der vorliegenden Erfindung in Verbindung mit den beigefügten Figuren, in denen ist. Unter derartigen VCO13 unter einem schnieben, entworfen. Der VCO12 ist so e

Fig. 1 das Blockschaltbild eines Empfängers gemäß dem ersten bis vierten Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung zeigt;

**Fig.** 2 Frequenz-f<sub>0</sub>-zu-Steuerspannung-V<sub>C</sub>-Kennlinien 30 von VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> zeigt;

Fig. 3 ein Flußdiagramm ist, welches die Prozedur eines Testmodus des ersten Ausführungsbeispiels zeigt;

**Fig.** 4 eine erste Tabelle  $T\Lambda_S$  und eine zweite Tabelle  $T\Lambda_R$  zeigt;

die **Fig.** 5a', 5b, 5b', 5c und 5c' Diagramme sind zum Beschreiben der Relation zwischen den f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien der VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> und der ersten und zweiten Tabellen TA<sub>S</sub> und TA<sub>R</sub>;

Fig. 6 ein Flußdiagramm ist, welches die Prozedur eines 40 Testmodus des zweiten Ausführungsbeispiels zeigt;

Fig. 7a und 7b Diagramme zum Beschreiben von  $V_{CA}$  und  $V_{CB}$  im zweiten Ausführungsbeispiel sind;

Fig. 8 ein Flußdiagramm ist, welches die Prozedur eines Testmodus des dritten Ausführungsbeispiels zeigt;

Fig. 9 ein Diagramm ist zum Beschreiben von n<sub>OPT</sub>, gespeichert in Speicher 32 des dritten Ausführungsbeispiels;

Fig. 10 ein Flußdiagramm ist, welches die Prozedur eines Testmodus des vierten Ausführungsbeispiels zeigt;

Fig. 11 ein Beispiel der Struktur eines herkömmlichen 50 VCO mit einem SAW-Resonator zeigt;

Fig. 12 ein Beispiel der Struktur eines anderen herkömmlichen VCO mit einem LC-Resonator zeigt; und

Fig. 13 f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien der VCOs der Fig. 12 zeigt.
Fig. 1 ist ein Blockschaltbild, das den Aufbau eines Empfängers gemäß dem ersten bis vierten Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung zeigt. In Fig. 1 weist der Empfänger auf: eine Anzahl (drei in Fig. 1) von VCOs, VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub>, die zu steuern sind, eine Phasenregelkreis-(PLL)-Schaltung 2, einen Mikrocomputer 3, einen VCO-Schaltungskreis 4, einen Pufferverstärker 5, eine Antenne 6, einen RF-Verstärker 7 und einen Mischer 8. Vorzugsweise sind die VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub>, die PLL-Schaltung 2, der VCO-Schaltungskreis 4, der Pufferverstärker 5, der RF-Verstärker 7 und der Mischer 8 innerhalb einer integrierten Schaltung 65 integriert.

Die PLL-Schaltung 2 weist auf: einen programmierbaren Teiler 21, einen Referenzfrequenzoszillator 22, einen Pha-

10 kale Achse die Frequenz fo der lokalen Oszillationsausgabe dar und die horizontale Achse stellt die Steuerspannung Ver dar

Ein Empfangsband B ist ein Empfangsfrequenzband des Empfängers und auch ein Empfangsband, innerhalb dessen ein Signal S, das von außen zum Empfänger übertragen wird, enthalten ist. Genauer gesagt, wenn das Signal S innerhalb eines L-Bandes (1,45 bis 1,49 [GHz]) beispielsweise ist, liegt das Empfangsband B innerhalb ungeführ 1,45 bis 1,49 [GHz]. Eine Mittenfrequenz F<sub>VC</sub> ist eine Mitte des Empfangsbandes B. Eine minimale Frequenz F<sub>VMIN</sub> ist eine minimale Frequenz des Empfangsbandes B, während eine maximale Frequenz F<sub>VMAX</sub> seine maximale Frequenz ist. Unter derartigen Bedingungen sind die VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> unter einem Entwurfsziel, wie weiter unten beschrieben, entworfen.

Der VCO12 ist so entworfen, daß er eine lokale Oszillationsausgabe V<sub>02</sub> mit einer Mittenfrequenz F<sub>VC</sub> erzeugt, wenn eine Steuerspannung V<sub>CC</sub> von der PLL-Schaltung 2 angelegt wird. Der VCO12 ist auch so entworten, daß er eine lokale Oszillationsausgabe V<sub>02</sub> mit der minimalen Frequenz F<sub>VMIN</sub> und der maximalen Frequenz FVMAX erzeugt, wenn jeweils Steuerspannungen V<sub>C1</sub> bzw. V<sub>C2</sub> angelegt werden. Des weiteren, bei Betrachtung von Fertigungsstreuung, ist der VCO12 so entworfen, daß sein lokales Oszillationsfrequenzband ungefähr nicht weniger als zweimal so breit ist wie das Empfangsband B. Das Oszillationsfrequenzband des VCO12 ist vorzugsweise im Bereich von Fvc-B bis Fvc+B. Der VCO12 ist so entworfen, daß er die lokale Oszillationsausgabe V<sub>02</sub> mit einer Mittenfrequenz F<sub>VC</sub> B erzeugt, wenn eine Steuerspannung V<sub>C1</sub> angelegt wird, und mit einer Mittenfrequenz F<sub>VC</sub>+B, wenn eine Steuerspannung V<sub>C2</sub> jeweils angelegt wird. Daher wird die fo-zu-VC-Kennlinie des VCO12 so wie durch die Ein-Punkt-Kettenlinie in Fig. 2 gezeigt. Die fo-zu-VC-Kennlinie ist von linearer Form innerhalb des Oszillationsfrequenzbandes des VCO12, wohingegen nicht linear (oder in den Sättigungsbereichen) außerhalb dieses Bandes.

Der VCO1<sub>1</sub> und der VCO1<sub>3</sub> sind entworfen mit Bezug auf die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie des VCO1<sub>2</sub>. Genauer gesagt, wie in Fig. 2 gezeigt, wenn das obige Signal S von dem L-Band (oben beschrieben) ist, sind der VCO1<sub>1</sub> und der VCO1<sub>3</sub> so entworfen, daß ihre f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie um etwa B/2 in Richtung der Niedrigfrequenz-Seite bzw. in Richtung der Hochfrequenz-Seite verschoben sind, im Vergleich zu der f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie des VCO1<sub>2</sub>. Die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien des VCO1<sub>1</sub> und des VCO1<sub>3</sub> sind durch eine gepunktete Linie bzw. eine Zwei-Punkt-Kettenlinie in Fig. 2 gezeigt. Jede dieser f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien hat auch einen linearen Bereich und einen Sättigungsbereich. Der VCO1<sub>1</sub> und der VCO1<sub>3</sub> sind wie oben beschrieben entworfen.

Unter Bezugnahme auf **Fig.** 2 kann geschen werden, daß jeder der VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> mit unterschiedlichen Frequenzen f<sub>VO1</sub> bis f<sub>VO3</sub> jeweils schwingt, wenn die Steuerspannung V<sub>C</sub> konstant ist innerhalb des Bereichs von V<sub>CMIN</sub> < 5 V<sub>C</sub> < V<sub>CMAX</sub>.

Die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien können als ganze in Pfeilrichtung A oder B mit Bezug auf das obige Entwurfsziel aufgrund von Fertigungsstreuung verschoben sein.

Des weiteren ist jeder VCO mit einer VCO-Nummer versehen. Diese VCO-Nummer wird einmalig im voraus für jede der Anzahl von VCOs bereitgestellt, um jeden VCO zu identifizieren. In dieser Beschreibung sind der VCO1<sub>1</sub> bis zu dem VCO1<sub>3</sub> mit VCO-Nummern "1" bis "3" jeweils versehen.

Fig. 3 ist ein Flußdiagramm, welches die Prozedur eines Testmodus zeigt, der durch den Emptänger gemäß dem ersten Ausführungsbeispiel auszuführen ist. Ein Programm zur Realisierung dieser Prozedur wird zuvor in einem ROM (nicht gezeigt) und dergleichen gespeichert innerhalb des Mikrocomputers 3. Man beachte, daß Flußdiagramme der Fig. 6, 8 und 10, die später beschrieben werden, die Prozedur eines Testmodus gemäß dem zweiten, dritten bzw. vierten Ausführungsbeispiel zeigen, und daß ein Programm zur Realisierung der Prozedur auch zuvor in einem ROM und dergleichen gespeichert werden.

Im folgenden wird der Betrieb des Empfängers des ersten Ausführungsbeispiels auf der Basis der Fig. 1 bis 3 beschrieben. Man beachte, daß die Empfänger gemäß dem ersten und dritten Ausführungsbeispiel den A/D-Konverter 33 nicht verwenden.

Der Empfangssteuerabschnitt 31 startet den Testmodus unmittelbar, nachdem der Empfänger eingeschaltet wird. Der Empfangssteuerabschnitt 31 stellt dann eine VCO-Nummer "n" auf eine anfängliche Nummer "1" (Schritt S301) ein und wählt dadurch den VCO1<sub>1</sub> zum Testen aus.

Der Empfangssteuerabschnitt 31 sendet dann ein Signal Sel (Schritt S302) aus, um den VCO-Schaltungskreis 4 des ausgewählten VCO1 zu benachrichtigen. Das Signal Sel weist drei Typen auf: Sel<sub>1</sub>, Sel<sub>2</sub> und Sel<sub>3</sub>, welche jeweils Signale zum Benachrichtigen der Auswahl des VCOl<sub>1</sub>, VCOl<sub>2</sub> bzw. VCOl<sub>3</sub> sind. Zu dieser Zeit wird Sel<sub>1</sub> ausgesendet.

Auf der Basis des Typs des eingegebenen Sel erkennt der 35 VCO-Schaltungskreis 4 den ausgewählten VCO1 (Schritt S303) und sendet ein Signal V<sub>B</sub> zum Aktivieren des VCO1 zum Testen (Schritt S304, S311 oder S313). Das Signal V<sub>B</sub> weist auch drei Typen auf V<sub>B1</sub>, V<sub>B2</sub> und V<sub>B3</sub>, welche jeweils Signale zum Aktivieren des VCO1<sub>1</sub>, VCO1<sub>2</sub> bzw. VCO1<sub>3</sub> sind. Zu dieser Zeit erkennt der VCO-Schaltungskreis 4, daß VCO1<sub>1</sub> ausgewählt worden ist und sendet daher V<sub>B1</sub> aus (Schritt S304). Folglich ist zu dieser Zeit der VCO1<sub>3</sub> nicht aktiviert (S305), während der VCO1<sub>2</sub> und der VCO1<sub>3</sub> nicht aktiviert sind.

Der Empfangssteuerabschnitt 31 sendet Sel in Schritt S302 aus und dann ein Signal N<sub>typ</sub>, nachdem irgendeiner der VCOs 1 aktiv zu sein beginnt (Schritt S306), um ein Teilungsverhältnis des programmierbaren Teilers 21 einzustellen. N<sub>typ</sub> ist ein Signal vorzugsweise zum Einstellen eines Teilungsverhältnisses, mit welchem der VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> die lokalen Oszillationsausgaben V<sub>01</sub> bis V<sub>03</sub> mit der Mittenfrequenz jeweils f<sub>VC</sub> erzeugen können, in Ansehung, daß die PLL-Schaltung 2 mit hoher Schnelligkeit einrasten kann. Es sei angemerkt, daß N<sub>typ</sub> nicht eingeschränkt ist wie oben beschrieben. sondern ein Signal zum Einstellen eines Teilungsverhältnisses sein kann, mit welchem der VCO1<sub>1</sub> bis VCO1<sub>3</sub> die lokalen Oszillationsausgaben V<sub>01</sub> bis V<sub>03</sub> jeweils erzeugen können, mit irgendeiner Frequenz innerhalb des Bereichs zwischen F<sub>VMIN</sub> bis F<sub>VMAX</sub>.

Die PLL-Schaltung 2 beginnt aktiv zu sein, wenn  $N_{typ}$ , in dem programmierbaren Teiler 21 eingestellt wird und einer der VCOs 1 zu arbeiten beginnt.

Genauer gesagt, wird in den programmierbaren Teiler 21 eine lokale Oszillationsausgabe  $V_0$  eingegeben, welche durch den gerade aktiven VCO1 erzeugt wird. Der programmierbare Teiler 21 teilt die eingegebene lokale Oszillationsausgabe  $V_0$  unter Verwendung des Teilungsverhältnisses

N<sub>typ</sub>. Der Referenzfrequenzgenerator 22 gibt ein Referenzsignal RS aus, welches eine vorbestimmte Referenzfrequenz F<sub>REF</sub> aufweist. Sowohl die geteilte Oszillationsausgabe V<sub>O</sub> als auch das Referenzsignal RS werden dem Phasenkomparator 23 und dem Einrast-Detektor 24 eingegeben. Der Phasenkomparator 23 vergleicht Phasen zwischen der eingegebenen lokalen Oszillationsausgabe V<sub>O</sub> und dem Referenzsignal RS und gibt das erhaltene Ergebnis an den LPF 25 aus. Auf der Basis des eingegebenen Ergebnisses erzeugt der LPF 25 ein Signal, welches eine augenblickliche Phasendifferenz zwischen der lokalen Oszillationsausgabe Vo und dem Referenzsignal RS angibt, als Gleichstrom-Steuersignal V<sub>C</sub> durch Tiefpaß-Filtern und gibt es an den aktiven VCO1 aus. Die PLL-Schaltung 2 steuert die Oszillationsfrequenz f<sub>VO</sub> des VCO 1 durch das Steuersignal V<sub>C</sub> derart, daß die Oszillationsfrequenz fvo mit der Frequenz fREF übereinstimmt. Dieses Nachsihren wird hier als "die PLL-Schaltung 2 rastet ein" bezeichnet. Für dieses Einrasten muß VC eine Ungleichung  $V_{CMIN} < V_C < V_{CMAX}$  (1) erfüllen. Im Verlauf des Nachführens wird die lokale Oszillationsausgabe Vo. die durch den aktiven VCO1 erzeugt wird, zu dem programmierbaren Teiler 2 zurückgeführt.

Der Einrast-Detektor 24 vergleicht auch die Phasen zwischen der eingegebenen lokalen Oszillationsausgabe  $V_{\rm O}$ und dem Signal RS. Das erhaltene Ergebnis hat einen Spannungspegel, der mit der Steuerspannung VC korreliert ist. Der Einrast-Detektor 24 entscheidet, ob das Spannungsniveau des Ergebnisses die obige Ungleichung (1) erfüllt, und erzeugt ein Signal L zum Benachrichtigen des Empfangssteuerabschnitts 31 über das Entscheidungsergebnis. Das Signal L hat zwei Typen. Wenn das Spannungsniveau die Ungleichung (1) erfüllt, erzeugt der Einrast-Detektor 24 ein Signal L1, das angibt, daß die PLL-Schaltung 2 einrastet, und gibt es an den Empfangssteuerabschnitt 31 aus. Wenn andererseits das Spannungsniveau die Ungleichung (1) nicht erfüllt, erzeugt der Einrast-Detektor 24 ein Signal L2, das angibt, daß die PLL-Schaltung 2 nicht einrastet, und gibt es an den Empfangssteuerabschnitt 31 aus.

Mit dem oben beschriebenen eingegebenen Signal L entscheidet der Empfangssteuerabschnitt 31, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet, unter Verwendung der Oszillationsfrequenzausgabe, die durch den aktiven VCO1 erzeugt wird, gemäß dem Typ des Signals L (Schritt S307), und trägt das Entscheidungsergebnis als einen Status in die erste Tabelle TAs, wie in Fig. 4 gezeigt, ein (Schritt S308). Die Tabelle TAs der Fig. 4 wird zuvor in dem Speicher 32 bereitgestellt. Die erste Tabelle TAs ist so konfiguriert, daß ein Status für jeden VCO1 eingetragen wird. Wenn beispielsweise VCO1 ausgewählt ist und die PLL-Schaltung 2 einrastet, wird 1 in ein geeignetes Feld der ersten Tabelle TAs eingetragen. Andererseits, wenn die PLL-Schaltung 2 nicht einrastet, wird eine 0 in das Feld eingetragen.

Der Empfangssteuerabschnitt **31** entscheidet als nächstes, ob n =  $n_{MAX}$  ist (Schritt S309), wo  $n_{MAX}$  ein Maximalwert der VCO-Nummer "n" ist, die "3" in dem ersten Ausführungsbeispiel ist. Wenn n  $\neq$   $n_{MAX}$  ist, entscheidet der Steuerabschnitt **31**, daß einer oder mehrere VCOs 1 noch zu testen verbleiben, und die Prozedur rückt zu Schritt **310** vor. Andererseits, wenn n =  $n_{MAX}$  ist, entscheidet der Empfangssteuerabschnitt **31**, daß kein zu testender VCO1 verbleibt, und die Prozedur rückt zu Schritt S315 vor.

Da n = "1" zu diesem Augenblick ist, aktualisiert der Empfangssteuerabschnitt 31 "n" zu "n+1" (Schritt S311) und wählt den VCO1<sub>2</sub> aus, welcher der mit der nächsten VCO-Nummer "2" verschene VCO1 ist. In diesem Fall werden Schritt S302—S303—S311—S312 der Fig. 3 sequentiell ausgeführt. In dieser Prozedur werden Scl<sub>2</sub> und V<sub>B2</sub> ausgegeben (Schritte S302 und S311) und folglich wird nur

der VCO1<sub>2</sub> aktiviert (Schritt S312). Der Empfangssteuerabschnitt 31 führt dann Schritte S306 bis S308 aus, um den Status des VCO1<sub>2</sub> in die erste Tabelle TA<sub>S</sub> einzutragen (Schritt S308).

Als nächstes, da n = "2" in diesem Augenblick ist, aktualisiert der Emplangssteuerabschnitt 31 "n" zu "n+1" (Schritt S311) und führt dann die Schritte S302 $\rightarrow$ S303 $\rightarrow$ S313 $\rightarrow$ S314 sequentiell aus. In dieser Prozedur werden Sel<sub>3</sub> und V<sub>B3</sub> ausgegeben (Schritte S302 und S313) und als ein Ergebnis wird nur der VCO1<sub>3</sub> aktiviert (Schritt S314). Der Empfangssteuerabschnitt 31 führt dann Schritte S306 bis S308 aus, um den Status des VCO1<sub>3</sub> in die erste Tabelle TA<sub>S</sub> einzutragen (Schritt S308).

Der Empfangssteuerabschnitt 31 führt als nächstes Schritt S309 aus. Da n =  $n_{MAX}$  (=3) in diesem Augenblick ist, rückt die Prozedur zu Schritt S315 vor. Wie oben beschrieben, stellt der Empfangssteuerabschnitt 31 das obige vorbestimmte Teilungsverhältnis N<sub>typ</sub> in dem programmierbaren Teiler 21 ein und entscheidet, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet im Hinblick auf den VCO11 bis VCO13 in Folge. Basierend auf dem Entscheidungsergebnis trägt der Empfangssteuerabschnitt 31 dann den Status von VCO1, bis VCO13 in die erste Tabelle TAs ein. Als Ergebnis wird eine dreistellige binäre Information (0 oder 1) in der ersten Tabelle TA<sub>s</sub> erzeugt. Das Muster der binären Information, das heißt, die Musterdaten, ist eines von "1, 1, 1", "1, 1, 0" oder "0, 1, 1", wie später beschrieben wird. Man beachte, daß die Musterdaten den Status des VCO1<sub>1</sub>, VCO1<sub>2</sub> und VCO1<sub>3</sub> nacheinander von dem linken Wert repräsentieren.

Zusätzlich wird eine zweite Tabelle TA<sub>R</sub> wie in **Fig.** 4 gezeigt, zuvor für den Speicher **32** bereitgestellt. Zuvor eingetragen werden in die zweite Tabelle TA<sub>R</sub> Kombinationen von jedem Muster und dem optimalen VCO1 für jeden Fall. Es gibt drei Fälle: das Muster "1, 1, 1" für Fall 1; "1, 1, 0" für Fall 2; und "0, 1, 1" für Fall 3.

Man beachte, daß kein anderes Muster existiert, weil bei Betrachtung von Fertigungsstreuung des VCO1<sub>1</sub>, VCO1<sub>2</sub> und VCO1<sub>3</sub> drei f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien nur innerhalb eines vorbestimmten Bereichs (um einige Prozent von F<sub>VC</sub>) in Richtung der Hochfrequenz-Seite oder der Niederfrequenz-Seite (siehe **Fig.** 2) verschoben sihd. Folglich, beispielsweise mit Blick auf VCO1<sub>1</sub>, VCO1<sub>2</sub> und VCO1<sub>3</sub>, fallen die Sättigungsbereiche von beliebigen zwei der f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien nicht zur selben Zeit in das Empfangsband B. Es ist daher nicht notwendig, andere Muster zu betrachten, wie 45 zum Beispiel 0, 0, 1.

Auch zuvor eingetragen wird in die zweite Tabelle TA<sub>R</sub> der optimale VCO1, zu verwenden durch den Empfänger zum Abwärtsmischen des Signals S von außen für jedes Muster. Das heißt, in dem Muster des Falles 1 ist VCO1<sub>2</sub> der 50 optimale VCO1. Wenn Musterdaten wie zum Beispiel in dem Fall 1 erhalten werden, rastet die PLL-Schaltung 2 ein unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe, die in allen der VCOs 1 erzeugt wird. Die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie jedes der VCOs 1 ist, wie in Fig. 5a gezeigt, das Entwurfsziel. 55 In diesem Fall, unter Bezugnahme auf Fig. 5a, kann gesehen werden, daß der lineare Bereich der f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie des VCO1<sub>2</sub> das Empfangsband B am zuverlässigsten überdeckt, und daher ist der VCO1<sub>2</sub> der optimale VCO1 (vergleiche die punktunterlegte Zeile von Fig. 5a').

Im Fall 2 ist der VCO1<sub>3</sub> der optimale VCOI. Wenn die Musterdaten wie in dem Fall 2 erhalten werden, rastet die PLL-Schaltung 2 ein unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe, die in dem VCO1<sub>2</sub> oder dem VCO1<sub>3</sub> erzeugt wird. Zu dieser Zeit werden, im Vergleich zu dem in Fig. 5a 65 gezeigten Fall, die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien als ganze in Richtung der Niederfrequenz-Seite um die Frequenz B verschoben aufgrund von Fertigungsstreuung, wie in Fig. 5b ge-

zeigt. In diesem Fall überdeckt der lineare Bereich der f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie des VCO<sub>13</sub> am zuverlässigsten das Empfangsband B, und daher ist der VCO<sub>13</sub> der optimale VCO<sub>1</sub> (siehe die punktunterlegte Zeile von Fig. 5b').

Des weiteren ist im Fall 3 der VCO1<sub>1</sub> der optimale VCO1. Wenn die Musterdaten wie in dem Fall 3 erhalten werden, rastet die PLL-Schaltung 2 ein unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe, die in dem VCO1<sub>1</sub> oder dem VCO1<sub>2</sub> erzeugt wird. Zu dieser Zeit werden, im Vergleich zu dem in Fig. 5a gezeigten Fall, die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien als ganze in Richtung der Hochfrequenz-Seite um die Frequenz B verschoben, wie in Fig. 5c gezeigt ist. In diesem Fall überdeckt der lineare Bereich der f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie des VCO1<sub>1</sub> am zuverlässigsten das Empfangsband B, und daher ist der VCO1<sub>1</sub> der optimale VCOI (siehe die punktunterlegte Zeile der Fig. 5c').

Der Empfangssteuerabschnitt 31 bestimmt n = n<sub>MAX</sub> in Schritt S309 und bestimmt dann den optimalen VCO1 unter Bezugnahme auf die zweite Tabelle TA<sub>R</sub> (Schritt S315). Die in der ersten Tabelle TA<sub>S</sub> erzeugten Musterdaten (vergleiche Fig. 4) stimmen alle mit den Mustern des Fall 1 bis Fall 3 der zweiten Tabelle TA<sub>R</sub> überein. Der Empfangssteuerabschnitt 31 ruft den Fall ab, welcher mit den erzeugten Musterdaten übereinstimmt, und den optimalen VCO1 für den Fall ab.

Als nächstes wird die Arbeitsweise des Empfangssteuerabschnitts 31 in Schritt S315 genauer beschrieben. Wenn die erzeugten Musterdaten mit Fall 1 übereinstimmen, bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, daß der VCO1<sub>2</sub> der optimale VCOI ist (vergleiche die punktunterlegte Zeile der Fig. 5a'). Wenn die erzeugten Musterdaten mit Fall 2 übereinstimmen, bestimmt der Steuerabschnitt 31, daß der VCO1<sub>3</sub> der optimale VCO1 ist (vergleiche die punktunterlegte Zeile der Fig. 5b'). Wenn die erzeugten Musterdaten mit Fall 3 übereinstimmen, bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, daß der VCO1<sub>1</sub> der optimale VCO1 ist (vergleiche die punktunterlegte Zeile der Fig. 5c').

Als nächstes sendet der Empfangssteuerabschnitt 31 Sel<sub>OPT</sub> aus (Schritt S316), um den VCO-Schaltungskreis 4 von dem optimalen VCO1, der in Schritt S315 bestimmt wurde, zu unterrichten. Sel<sub>OPT</sub> hat drei Typen wie Sel. Der VCO-Schaltungskreis 4 bestimmt den Typ des eingegebenen Sel<sub>OPT</sub>, um den optimalen VCO1 zu erkennen (Schritt S317). Der VCO-Schaltungskreis 4 gibt dann V<sub>B1</sub>, V<sub>B2</sub> oder V<sub>B3</sub> wie oben beschrieben aus, um den optimalen VCO1 zu aktivieren (Schritt S304, S311 oder S313). Als ein Ergebnis wird von dem VCO1<sub>1</sub>, VCO1<sub>2</sub> und VCO1<sub>3</sub> der bestimmte optimale VCO1 aktiviert (Schritt S305, S312 oder S314). Der Empfangssteuerabschnitt 31 beendet somit den Testmodus.

Wenn der obige Testmodus endet, startet der Empfänger einen Empfangsmodus. In dem Empfangsmodus wird das vorbestimmte Signal S (Frequenz fs), das von außerhalb kommt, der Antenne eingegeben, und das eingegebene Signal S wird durch den RF-Verstärker 7 verstärkt. Das verstärkte Signal S wird dem Mischer 6 eingegeben. Auch in den Mischer 6 eingegeben wird die lokale Oszillationsausgabe V<sub>O</sub> (Frequenz f<sub>VO</sub>) von dem in dem Testmodus bestimmten optimalen VCO1. Der Mischer 6 führt eine Abwärtsmischung des eingegebenen Signals S mit der lokalen Oszillationsausgabe durch. Auch steuert in dem Empfangsmodus die PLL-Schaltung 2 die Oszillationsfrequenz fvo des bestimmten VCOI durch das Steuersignal V<sub>C</sub>, das in der oben beschriebenen Weise erzeugt wird, derart, daß die Oszillationsfrequenz f<sub>VO</sub>, die zurückgeführt wird und dann durch den programmierbaren Teiler 21 geteilt wird, mit der Frequenz f<sub>REF</sub> übereinstimmt.

Wie oben beschrieben, bestimmt entsprechend dem Emp-

fänger des ersten Ausführungsbeispiels der Empfangssteuerabschnitt 31 in Schritt S307 für jeden VCO1, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet. In Schritt S308 trägt der Empfangssteuerabschnitt 31 das Bestimmungsergebnis als den Status in die erste Tabelle TA<sub>S</sub> ein (vergleiche Fig. 4). Der Empfangssteuerabschnitt 31 bestimmt dann in Schritt S315 den optimalen VCO1 unter Bezugnahme auf die zweite Tabelle TA<sub>B</sub> und die erste Tabelle TA<sub>S</sub>.

Als nächstes beschrieben wird ein Empfänger gemäß einem zweiten Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung. Der Aufbau des Empfängers ist in Fig. 1 gezeigt und seine Beschreibung wird hier weggelassen.

Fig. 6 ist ein Flußdiagramm, welches die Prozedur eines Testmodus zeigt, der durch den Empfänger gemäß dem zweiten Ausführungsbeispiel auszuführen ist. Man beachte, 15 daß das Flußdiagramm der Fig. 6 einige Schritte enthält, welche die gleichen wie die in dem Flußdiagramm der Fig. 3 sind. Daher sind die entsprechenden Schritte mit denselben Schrittnummern wie in Fig. 3 versehen und ihre Beschreibung wird weggelassen. Nachfolgend wird die Arbeitsweise 20 des Empfängers anhand von Fig. 1 und 6 beschrieben.

In Fig. 6 ist die Prozedur vor Schritt S601 dieselbe wie die Prozedur bis zu Schritt S307 in Fig. 3. Am Ende von Schritt S307 bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe, die in dem aktiven VCO1 erzeugt wird (Schritt S307).

Wenn er feststellt, daß die PLL-Schaltung 2 nicht einrastet (Schritt S601), stellt der Empfangssteuerabschnitt 31 fest, daß der aktive VCO1 nicht der optimale VCO1 sein 30 kann und aktualisiert "n" zu "n+1" (Schritt S310) unter Auswählen des mit der nächsten VCO-Nummer versehenen VCO1, und die Prozedur schreitet zu Schritt S302 voran.

Andererseits, wenn er feststellt, daß die PLL-Schaltung 2 einrastet (Schritt S601), aktiviert der Empfangssteuerabschnitt 31 den A/D-Konverter 33. Als ein Ergebnis wird die von dem LPF 25 ausgegebene Steuerspannung  $V_{\rm C}$  in den A/D-Konverter 33 eingegeben. Der A/D-Konverter 33 unterzieht die Steuerspannung  $V_{\rm C}$  A/D-Konversion, Messung und Digitalisierung der Steuerspannung  $V_{\rm C}$  und sendet dann 40 das Ergebnis an den Empfangssteuerabschnitt 31 aus.

Als nächstes bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, ob der Wert der eingegebenen Steuerspannung VC eine Ungleichung  $V_{CA} < V_C < V_{CB}$  (2) erfüllt (Schritt S603).  $V_{CA}$ und V<sub>CB</sub> der Ungleichung (2) werden nun mit Bezug auf Fig. 7a und 7b beschrieben. Wie oben beschrieben, wenn N<sub>typ</sub>, in dem programmierbaren Teiler 21 eingestellt ist, erzeugt jeder der VCOs 1 die lokale Oszillationsausgabe Vo mit der Oszillationsfrequenz Fvc. Zu dieser Zeit sind jedoch die an den VCOs 1 angelegten Steuerspannungen  $V_C$  von-  $^{50}$ einander verschieden:  $V_{CC}$  ist an den  $VCO1_2$  angelegt,  $V_{C2}$ an den  $VCO1_1$  und  $V_{C1}$  an den  $VCO1_3$ .  $V_{CA} < V_C < V_{CB}$ überdeckt einen Bereich schmäler als  $V_{CMIN} < V_C < V_{CMAX}$ , in welchem die PLL-Schaltung 2 zuverlässig einrastet, und der Bereich enthält nicht die Anzahl von Steuerspannungen 55 V<sub>C</sub> der VCOs 1, wie in Fig. 7a gezeigt. Das heißt, in Fig. 7a ist V<sub>CA</sub> < V<sub>C</sub> < V<sub>CB</sub> durch ein gepunktetes Gebiet dargestellt, und nur die Steuerspannung  $V_C$  des  $VCO1_2$  ist in diesem Bereich enthalten.  $V_{CA}$  und  $V_{CB}$  werden somit bestimmt. Des weiteren wird Fertigungsstreuung der VCOs 60 betrachtet zum Bestimmen von  $V_{CA}$  und  $V_{CB}$ .

Wenn der obige Wert die Ungleichung (2) im Schritt S603 nicht erfüllt, bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, daß der aktive VCO1 nicht der optimale ist, aktualisiert "n" zu "n+1" (Schritt S310), und dann rückt die Prozedur zu Schritt 65 S302 vor, um zu bestimmen, ob der VCO1 mit der nächsten VCO-Nummer der optimale ist.

Andererseits, wenn der obige Wert die Ungleichung (2)

erfüllt, bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31 in Schritt S603, daß der aktive VCO1 der optimale ist (Schritt S604).

In Fig. 6 ist die Prozedur nach Schritt S604 dieselbe wie die Prozedur von Schritt 5316 und danach in Fig. 3.

Gemäß dem oben beschriebenen Textmodus, wenn jeder VCO1 die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinie als Entwurfsziel hat, wie in Fig. 7a deutlich wird, wird der VCO1<sub>2</sub> als der optimale VCO1 ausgewählt. Jedoch im Vergleich mit Fig. 7a, wenn die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien der VCOs 1 als ganze in Richtung der Niederfrequenz-Seite verschoben werden, aufgrund von Fertigungsstreuung (vergleiche Fig. 7b) wird der VCO1<sub>3</sub> als der optimale VCO1 in manchen Fällen ausgewählt. Man beachte, daß, da es von der obigen Beschreibung klar ist, daß der VCO1<sub>1</sub> als der optimale VCO1 in manchen Fällen ausgewählt wird, wenn die f<sub>0</sub>-zu-V<sub>C</sub>-Kennlinien der VCOs 1 in Richtung der Hochfrequenz-Seite verschoben sind, die detaillierte Beschreibung hier weggelassen wird.

Wie oben beschrieben, wird gemäß dem Empfänger des zweiten Ausführungsbeispiels wie in dem ersten Ausführungsbeispiel ein optimaler VCO1 bestimmt. Der Empfänger gemäß dem ersten Ausführungsbeispiel bestimmt, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet hinsichtlich aller VCOs 1. Jedoch bestimmt der Empfänger des zweiten Ausführungsbeispiels in Folge, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet; für jeden VCO1, und sobald der optimale VCO1 bestimmt ist, kann der Mischer 8 sofort das Abwärtsmischen des Signals S mit dem bestimmten optimalen VCO1 durchführen. Dies erlaubt eine Beschleunigung im Testmodus.

Als nächstes wird die Arbeitsweise eines Empfängers gemäß einem dritten Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung beschrieben. Der Aufbau des Empfängers ist in Fig. 1 gezeigt und seine Beschreibung wird hier übergangen.

Fig. 8 zeigt ein Flußdiagramm, welches die Prozedur eines Testmodus darstellt, der durch den Empfänger gemäß dem dritten Ausführungsbeispiel auszuführen ist. Man beachte, daß das Flußdiagramm der Fig. 8 einige Schritte aufweist, welche dieselben wie diejenigen in dem Flußdiagramm der Fig. 3 sind. Daher sind die entsprechenden Schritte mit denselben Schrittnummern wie in Fig. 3 versehen, und ihre Beschreibung wird weggelassen. Im folgenden wird die Arbeitsweise des Empfängers mit Hilfe der Fig. 1 und 8 beschrieben.

Schritt S315 der Fig. 8 ist derselbe wie Schritt S315 der Fig. 3. Das heißt, der Empfangssteuerabschnitt 31 bestimmt  $n = n_{MAX}$  in Schritt S309 und bestimmt dann den optimalen VCO1 unter Bezugnahme auf die erste Tabelle  $TA_S$  und die zweite Tabelle  $TA_S$  (Schritt S315). Der Empfangssteuerabschnitt 31 sendet dann Sclopt aus, um den VCO-Schaltungskreis 4 von dem in Schritt S315 ausgewählten optimalen VCO1 zu unterrichten, und trägt die VCO-Nummer des optimalen VCO1 als " $n_{OPT}$ " in ein Feld 101 (siehe Fig. 9) ein, welches zuvor in dem Speicher 32 bereitgestellt wurde (Schritt S86). In dieses Feld 101 wird "1", "2" oder "3" eingetragen.

Hiernach führt der Empfänger Schritte \$317→\$304→\$305, Schritte \$317→\$311→\$312 oder Schritte S317-S313-S314 in Folge aus, und sodann Schritt S84. In Schritt S84 bestimmt der Empfangssteuerabschnitt 31, ob die PLL-Schaltung 2 mit dem aktiven optimalen VCO in Schritt S307 einrastet. Man beachte, daß, wenn der Empfangssteuerabschnitt 31 Schritt S84 sofort nach Bestimmen des optimalen VCO1 ausführt, so zum Beispiel wenn Schritte S315 $\rightarrow$ S86 $\rightarrow$ S317 $\rightarrow$ S304 $\rightarrow$ S305 in Folge ausgeführt werden, die PLL-Schaltung 2 selbstverständlich einrastet und daher der Empfangssteuerabschnitt 31 den Testmodus beendet. Der Empfänger startet dann den Empfangsmodus. Danach wird der Empfänger erforderlichenfalls ausgeschaltet.

Der Empfänger wird erforderlichenfalls wieder eingeschaltet. Der Empfangssteuerabschnitt 31 startet den Testmodus sofort nach dem Einschalten, wobei er zuerst die VCO-Nummer "n<sub>OPT</sub>" des letztes Mal bestimmten optimalen VCO1 aus dem Feld 101 in dem Speicher 32 herausnimmt und den Anfangswert der VCO-Nummer "n" auf "n<sub>OPT</sub>" einstellt (Schritt S81). Der Empfangssteuerabschnitt 31 sendet als nächstes Sel<sub>OPT</sub> aus (Schritt S82), um den VCO-Schaltungskreis 4 von dem vorherigen optimalen VCO1, eingestellt in Schritt S81, zu unterrichten. Der Empfangssteuerabschnitt 31 sendet dann N<sub>typ</sub> aus (Schritt S83), um das Teilungsverhältnis des programmierbaren Teilers 21 einzustellen.

Hiernach führt der Empfänger Schritte 15 \$317→\$304→\$305, Schritte \$317→\$311→\$312 oder Schritte S317→S313→S314 in Folge aus, gemäß dem in Feld 101 gespeicherten Wert von "nOPI", und der Empfangssteuerabschnitt 31 bestimmt dann, ob die PLL-Schaltung 2 mit dem vorherigen aktiven optimalen VCO 1 einrastet (Schritt S84). Im Unterschied zu dem obigen Fall ist es nicht sicher, daß die PLL-Schaltung 2 zuverlässig einrastet, wenn der vorherige optimale VCO 1 aktiviert ist, weil seine Schaltkreis-Konstante von der ursprünglichen Konstanten aufgrund äußerer Einflüsse des IC abweichen kann, Daher 25 ist Schritt S84 erforderlich. Der Empfangssteuerabschnitt 31 beendet den Testmodus, wenn die PLL-Schaltung 2 in Schritt S84 einrastet.

Wie oben beschrieben, wird gemäß dem Empfänger des dritten Ausführungsbeispiels wie in dem ersten Ausführungsbeispiel ein optimaler VCO1 bestimmt. Des weiteren, zu der Zeit des Wiedereinschaltens des Empfängers, wenn die PLL-Schaltung 2 einrastet unter Verwendung des aktiven vorherigen optimalen VCO1, benutzt der Empfangssteuerabschnitt 31 diesen VCO1 weiterhin. In dieser Weise - ungleich dem ersten Ausführungsbeispiel - muß in manchen Fällen der Empfänger des dritten Ausführungsbeispiels einen Prozeß, wie zum Beispiel Eintragen des Status in die erste Tabelle TAs und Bestimmen des optimalen VCO1 durch Vergleich der ersten Tabelle TAS und der zweiten Ta- 40 belle TA<sub>R</sub> nicht ausführen. Dies ermöglicht eine Zeitreduktion zwischen Einschalten des Empfängers und dem Empfangsmodus im Vergleich zu dem ersten Ausführungsbeispiel.

Wenn die PLL-Schaltung 2 nicht einrastet, startet der 45 Empfangssteuerabschnitt 31 in Schritt S84 denselben Testmodus wie im ersten Ausführungsbeispiel. Jedoch ist es in diesem Fall nicht erforderlich, den VCO1 mit der Nummer entsprechend "nopt", die in Feld 101 gespeichert ist, wieder zu aktivieren und festzustellen, ob die PLL-Schaltung 2 einrastet. Daher führt der Empfangssteuerabschnitt 31 Schritt S85 aus und aktiviert den VCO1 mit der obigen VCO-Nummer "nopt" in diesem Fall nicht. Dies ermöglicht eine Beschleunigung in dem Testmodus.

Als nächstes wird ein Empfänger gemäß einem vierten 55 Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung beschrieben. Der Aufbau des Empfängers ist in Fig. 1 gezeigt und seine Beschreibung wird weggelassen.

Fig. 10 ist ein Flußdiagramm, welches die Prozedur des durch den Empfänger gemäß dem vierten Ausführungsbeispiel durchzuführenden Testmodus zeigt. Man beachte, daß das Flußdiagramm der Fig. 10 einige Schritte enthält, welche dieselben wie diejenigen in den Flußdiagrammen der Fig. 6 und 8 sind. Daher sind die entsprechenden Schritte mit denselben Schrittnummern wie in Fig. 6 und 8 versehen, 65 und ihre Beschreibung wird vereinfacht. Im folgenden wird die Arbeitsweise des Empfängers mit Hilfe der Fig. 1 und 10 beschrieben.

Schritt S604 der Fig. 10 ist derselbe wie Schritt S604 der Fig. 6. Das heißt, wenn das gemessene Ergebnis der Steuerspannung V<sub>C</sub>, das von dem A/D-Konverter 33 erhalten wird, die obige Ungleichung (2) erfüllt, der Empfangssteuerabschnitt 31 feststellt, daß der aktive VCO1 der optimale ist (Schritt S604). Der Empfangssteuerabschnitt 31 trägt dann "n<sub>OPT</sub>" in Feld 101 (vergleiche Fig. 9) in dem Speicher 32 (Schritt S36) ein. Danach führt der Empfänger Schritte S317—S304—S305, Schritte S317—S311—S312 oder Schritte S317—S313—S314 in Folge gemäß dem ausgewählten VCO 1 aus.

Wie in dem dritten Ausführungsbeispiel prüft der Empfangssteuerabschnitt 31 als nächstes, um festzustellen, ob die PLL-Schaltung 2 mit dem aktiven bestimmten optimalen VCO1 einrastet (Schritt S84), und beendet den Testmodus. Der Empfänger startet dann den Empfangsmodus. Danach wird der Empfänger erforderlichenfalls abgeschaltet.

Der Empfänger wird erforderlichenfalls wieder eingeschaltet. Der Empfangssteuerabschnitt 31 führt Schritte S81 bis S83 unmittelbar nach dem Einschalten aus, wie in dem dritten Ausfilhrungsbeispiel. Danach führt der Empfänger Schritte S317—S304—305, Schritte S317—S311—S312 oder Schritte S317—S313—314 in Folge aus, gemäß dem in Feld 101 gespeicherten Wert "nopt". Der Empfangssteuerabschnitt 31 führt dann Schritt S84 wie in dem dritten Ausführungsbeispiel aus, und wenn er feststellt, daß die PLL-Schaltung 2 einrastet, entscheidet er, den vorherigen optimalen VCO zum Abwärtswandeln weiterhin zu verwenden.

Wie oben beschrieben, wird gemäß dem Empfänger des vierten Ausführungsbeispiels, wie bei dem zweiten Ausführungsbeispiel, ein optimaler VCO1 mit hoher Geschwindigkeit bestimmt, und des weiteren, in der gleichen Weise wie im dritten Ausführungsbeispiel, wird die Zeit zwischen dem Einschalten des Empfängers und dem Empfangsmodus reduziert.

In Schritt S84 startet der Empfangssteuerabschnitt 31 denselben Testmodus wie im zweiten Ausführungsbeispiel, wenn die PLL-Schaltung 2 nicht einrastet, und derselbe Schritt S85 in dem dritten Ausführungsbeispiel ermöglicht eine Beschleunigung im Testmodus.

Während die Erfindung im Detail beschrieben wurde, ist die obige Beschreibung in allen Aspekten erläuternd, aber nicht einschränkend. Es versteht sich, daß zahlreiche weitere Änderungen und Variationen ins Auge gefaßt werden können, ohne den Gedanken der Erfindung zu verlassen.

## Patentansprüche

Empfänger zum Unterziehen eines über eine Antenne eingegebenen Signals einer Abwärtsmischung und dann Demodulieren des gewandelten Signals, aufweisend:

eine Anzahl von spannungsgesteuerten Oszillatoren (1), als VCO bezeichnet, wobei jeder mit einer gemeinsamen Steuerspannung versehen ist und eine lokale Oszillationsausgabe mit einer unterschiedlichen Frequenz gemäß der Steuerspannung erzeugt;

eine PLL-Schaltung (2) zum Erzeugen der Steuerspannung auf der Basis der lokalen Oszillationsausgabe, die von jedem der VCOs (1) zurückgeführt wird, und eines Referenzsignals mit einer Referenzfrequenz;

einen Mischer (8) zum Mischen von Frequenzen des über die Antenne eingegebenen Signals und der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs (1) und zum Durchführen der Abwärtsmischung; und

einen VCO-Steuerabschnitt (3, 4) zum Testen jedes der VCOs (1) in einem vorher auszuführenden Testmodus und zum Steuern des Schaltens der VCOs (1) in einen

Empfangsmodus des Empfangens des über die Antenne eingegebenen Signals;

wobei in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) detektiert, ob die PLL-Schaltung (2) einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs (1), unter sequentiellem Schalten und Aktivieren der VCOs (1), und Bestimmen eines geeigneten VCO (1) auf der Basis eines detektierten Ergebnisses; und

wobei in dem Empfangsmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) den in dem Testmodus bestimmten VCO
(1) selektiv aktiviert und eine lokale Oszillationsausgabe des VCO (1) für den Mischer (8) bereitstellt.

- 2. Empfänger gemäß Anspruch 1, bei welchem der VCO-Abschnitt (3, 4) das detektierte Ergebnis in einer 15 ersten Tabelle (TAs) als Musterdaten hält, auf eine zweite Tabelle (TA<sub>R</sub>) Bezug nimmt, in der der geeignete VCO (1) für jedes zuvor angenommene Muster eingetragen ist, und den geeigneten VCO (1) entsprechend den Musterdaten, die in der ersten Tabelle (TA<sub>S</sub>) 20 gehalten werden, bestimmt.
- 3. Empfänger gemäß Anspruch 1, bei welchem die zweite Tabelle (TA<sub>R</sub>) konfiguriert ist auf der Basis von Fertigungsstreuung der VCOs (1).
- 4. Emplänger gemäß Anspruch 1, bei welchem die 25 PLL-Schaltung (2) einen programmierbaren Teiler (21) aufweist zum Teilen der zurückgeführten lokalen Oszillationsausgabe unter Verwendung eines vorbestimmten Teilungsverhältnisses, eingestellt durch den VCO-Steuerabschnitt (3, 4), und eine Steuerspannung auf der Basis einer lokalen Oszillationsausgabe, die durch den programmierbaren Teiler (21) geteilt wird und das Referenzsignal erzeugt; und

in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) ein Referenzteilungsverhältnis einstellt, mit dem jeder der 35 VCOs (1) eine lokale Oszillationsausgabe erzeugen kann, welche eine Frequenz innerhalb eines Bandes aufweist, in dem das eingegebene Signal als das vorbestimmte Teilungsverhältnis enthalten ist.

- 5. Empfänger gemäß Anspruch 4, bei welchem das 40 Referenzteilungsverhältnis ein Teilungsverhältnis ist, mit dem jeder der VCOs (1) eine lokale Oszillationsausgabe erzeugen kann, welche eine Mittenfrequenz des Bandes aufweist.
- 6. Empfänger gemäß Anspruch 1, bei welchem der 45 VCO-Steuerabschnitt (3, 4) Information des zuvor in dem letzten Mal ausgeführten Testmodus bestimmten VCO (1) speichert; und

wenn der Testmodus wieder ausgeführt wird, der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) zunächst die gespeicherte Information des VCO (1) testet und wieder bestimmt, daß der VCO (1) ein optimaler VCO (1) ist, wenn die PLL-Schaltung (2) einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem VCO (1).

- 7. Empfänger gemäß Anspruch 1, bei welchem die 55 PLL-Schaltung (2) und jeder der VCOs (1) in ein und demselben Schaltkreis integriert sind.
- 8. Empfänger zum Unterziehen eines über eine Antenne eingegebenen Signals einer Abwärtsmischung und dann Demodulieren des gewandelten Signals, aufweisend:

eine Anzahl von spannungsgesteuerten Oszillatoren (1), als VCO bezeichnet, wobei jeder mit einer gemeinsamen Steuerspannung versehen ist und eine lokale Oszillationsausgabe mit einer unterschiedlichen Frequenz 65 gemäß der Steuerspannung erzeugt;

eine PLL-Schaltung (2) zum Erzeugen der Steuerspannung auf der Basis der lokalen Oszillationsausgabe, die

von jedem der VCOs (1) zurückgeführt wird, und eines Referenzsignals mit einer Referenzfrequenz;

einen Mischer (8) zum Mischen von Frequenzen des über die Antenne eingegebenen Signals und der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs (1) und zum Durchführen der Abwärtsmischung; und

einen VCO-Steuerabschnitt (3, 4) zum Testen jedes der VCOs (1) in einem vorher auszuführenden Testmodus und zum Steuern des Schaltens der VCOs (1) in einen Empfangsmodus des Empfangens des über die Antenne eingegebenen Signals;

wobei in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) detektiert, ob die PLL-Schaltung (2) einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von jedem der VCOs (1) unter sequentiellem Schalten und Aktivieren der VCOs (1), und wenn ein Wert der durch die PLL-Schaltung (2) erzeugten Steuerspannung innerhalb eines vorbestimmten Bereichs ist, einen der VCOs (1), der mit der Steuerspannung versehen ist, als einen geeigneten VCO (1) bestimmt; und

wobei in dem Empfangsmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) den in dem Testmodus bestimmten VCO (1) selektiv aktiviert und eine lokale Oszillationsausgabe des VCO (1) ihr den Mischer (8) bereitstellt.

- 9. Empfänger gemäß Anspruch 8, bei welchem der vorbestimmte Bereich nur einen Wert der Steuerspannung aufweist, der bereitgestellt wird, wenn jeder der VCOs (1) eine lokale Oszillationsausgabe mit einer gleichen Frequenz erzeugt.
- 10. Empfänger gemäß Anspruch 8, bei welchem die PLL-Schaltung (2) einen programmierbaren Teiler (21) aufweist zum Teilen der zurückgeführten lokalen Oszillationsausgabe unter Verwendung eines vorbestimmten Teilungsverhältnisses, eingestellt durch den VCO-Steuerabschnitt (3, 4), und eine Steuerspannung auf der Basis einer lokalen Oszillationsausgabe, die durch den programmierbaren Teiler (21) geteilt wird, und das Referenzsignal erzeugt; und

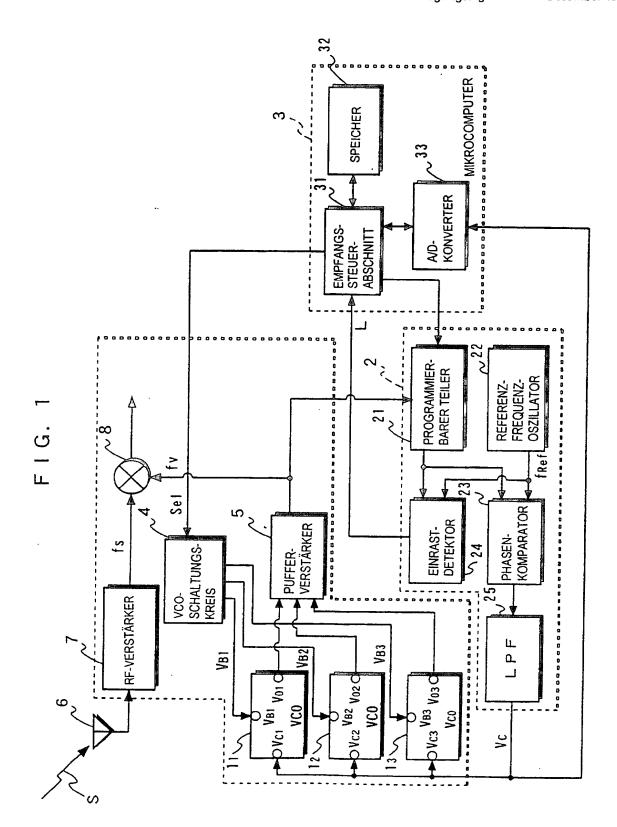
in dem Testmodus der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) ein Referenzteilungsverhältnis einstellt, mit dem jeder der VCOs (1) eine lokale Oszillationsausgabe erzeugen kann, die eine Frequenz innerhalb eines Bandes hat, in welchem das eingegebene Signal als das vorbestimmte Teilungsverhältnis enthalten ist.

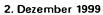
- 11. Empfänger gemäß Anspruch 10, bei welchem das Teilungsverhältnis ein Teilungsverhältnis ist, mit dem jeder der VCOs (1) eine lokale Oszillationsausgabe erzeugen kann, welche eine Mittenfrequenz des Bandes aufweist.
- 12. Empfänger gemäß Anspruch 8, bei welchem der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) Information des zuvor in dem letztes Mal ausgeführten Testmodus bestimmten VCO (1) speichert; und

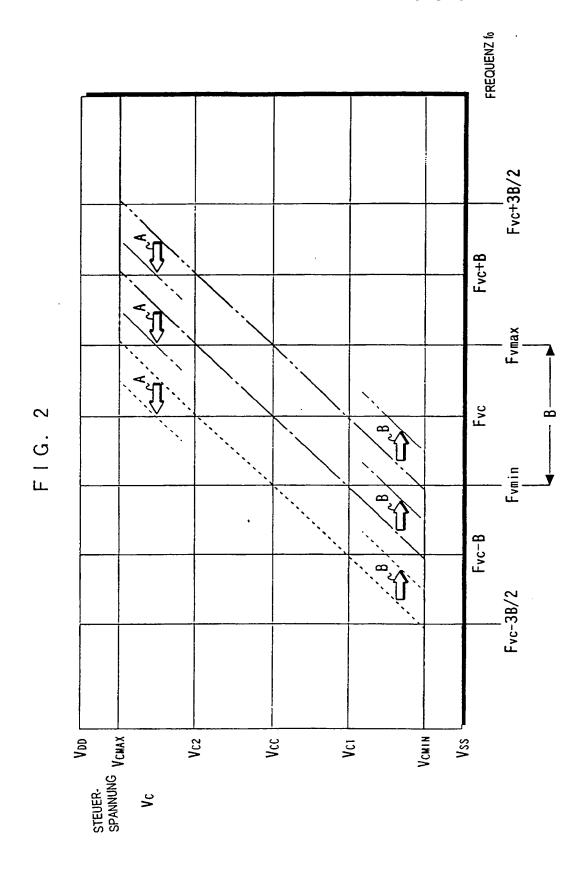
wenn der Testmodus wieder ausgeführt wird, der VCO-Steuerabschnitt (3, 4) zunächst die Information des VCO (1) testet und wieder bestimmt, daß der VCO (1) ein optimaler VCO (1) ist, wenn die PLL-Schaltung (2) einrastet unter Verwendung der lokalen Oszillationsausgabe von dem VCO (1).

13. Empfänger gemäß Anspruch 8, bei welchem die PLL-Schaltung (2) und jeder der VCOs (1) in ein und demselben Schaltkreis integriert sind.

Hierzu 15 Seite(n) Zeichnungen







**G 01 R 31/303** 2. Dezember 1999

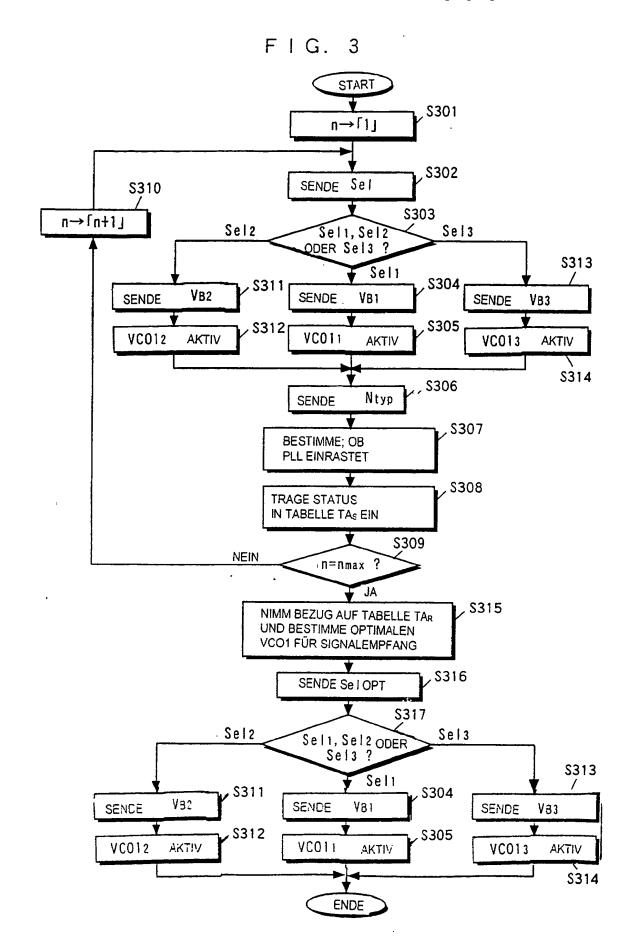
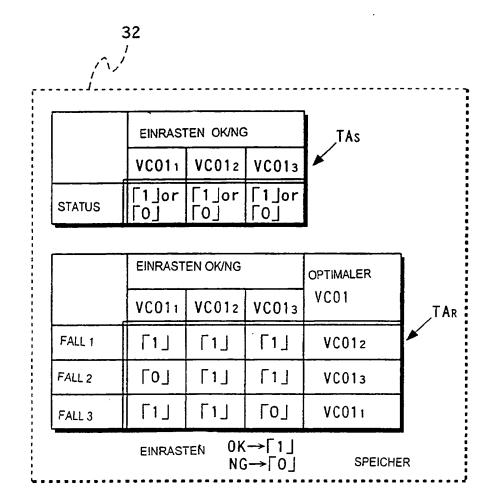
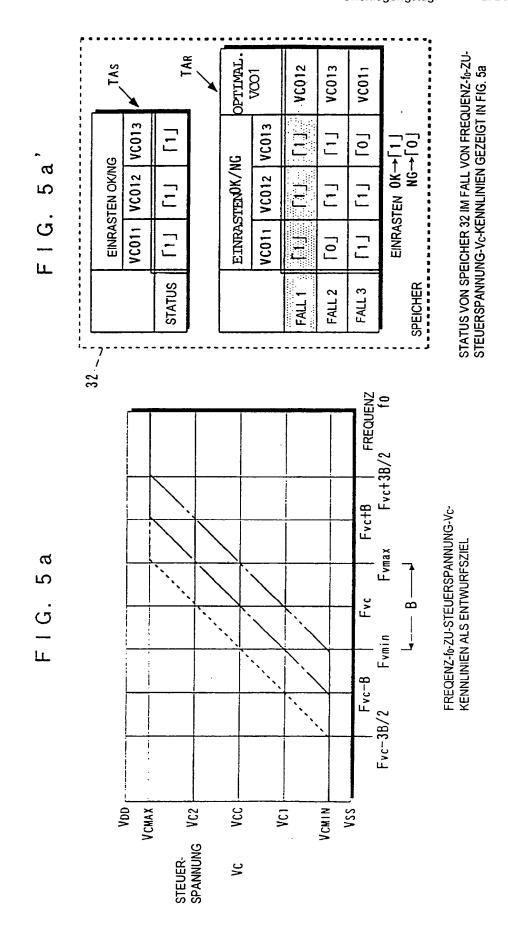


FIG. 4

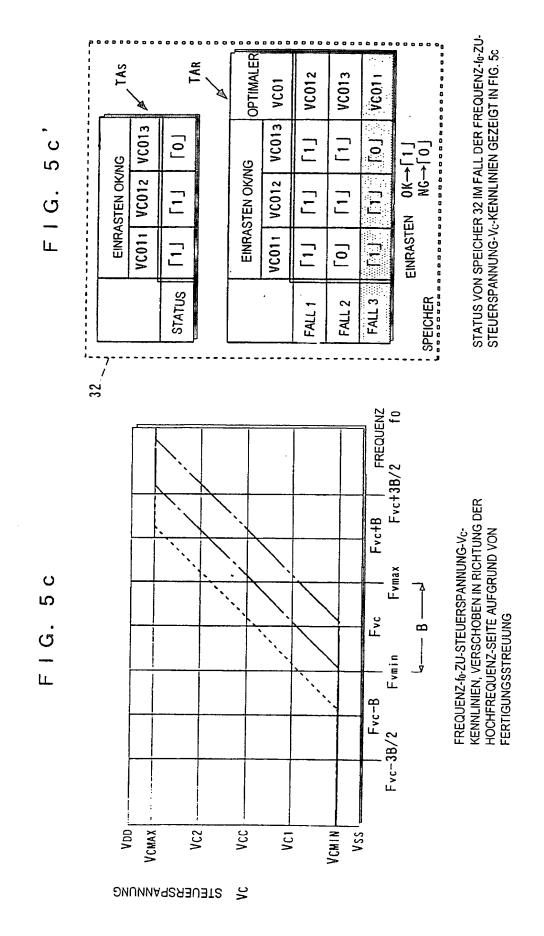


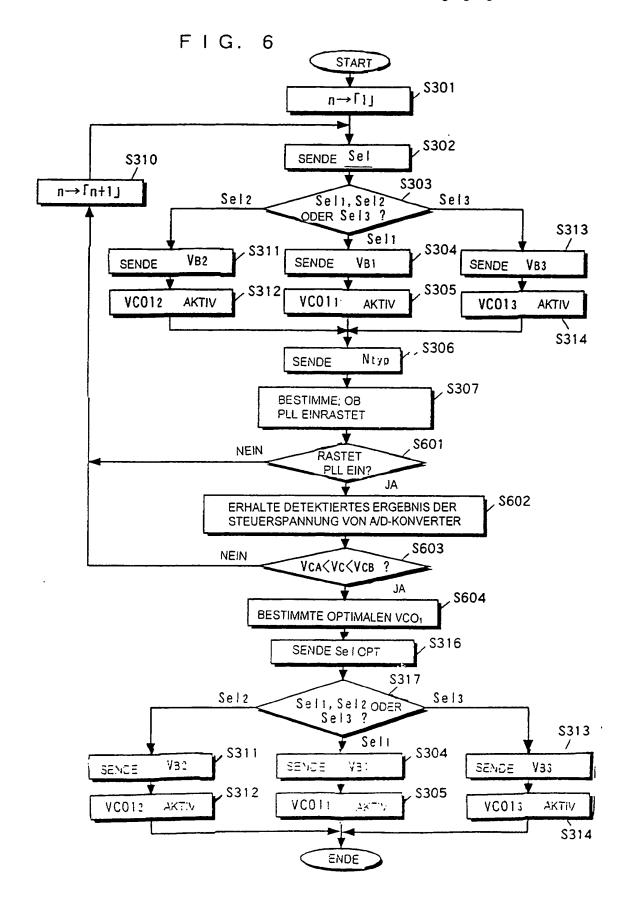


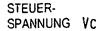


STATUS VON SPEICHER 32 IM FALL DER FREQUENZ-16-ZU. STEUERSPANNUNG-Vc-KENNLINIEN GEZEIGT IN FIG. 5b OPTIMALER TAS VC013 VC012 **VC01** VC011 VC013 VC013 <u>\_</u> \O\_J←9N EINRASTEN OK→[1\_ **EINRASTEN OK/NG EINRASTEN OK/NG** 5 VC012 VC012 F - G. VC011 VC011 [0]  $\subseteq$ 0 STATUS SPEICHER FALL 1 FALL<sub>2</sub> FREQUENZ Fvc+3B/2 Fvc+B VERSCHOBEN IN RICHTUNG DER NIEDERFREQUENZ-SEITE AUFGRUND VON FERTIGUNGSSTREUUNG FREQUENZ-10-ZU-STEUERSPANNUNG-Vc-KENNLINIEN Fvmax 9 Ŋ ۲۷c <u>ဗ</u> Fvmin Fvc-B Λoo VCMAX VCMIN λςς VC2

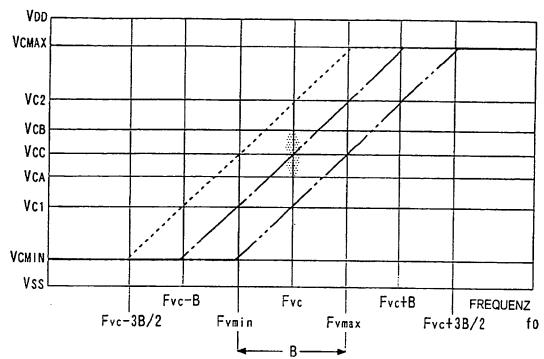
STEUERSPANNUNG





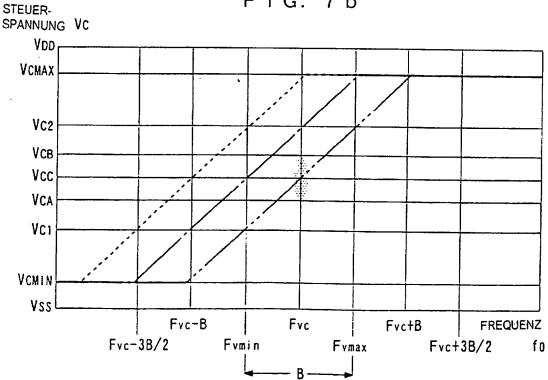






FREQUENZ-fo-ZU-STEUERSPANNUNG-Vc-KENNLINIEN ALS ENTWURFZIEL

F I G. 7 b



FREQUENZ-fo-ZU-STEUERSPANNUNG-Vc-KENNLINIEN VERSCHOBEN AUFGRUND VON FERTIGUNGSSTREUUNG

Nummer: Int. Cl.6: Offenlegungstag: DE 199 24 039 A1 G 01 R 31/303

2. Dezember 1999

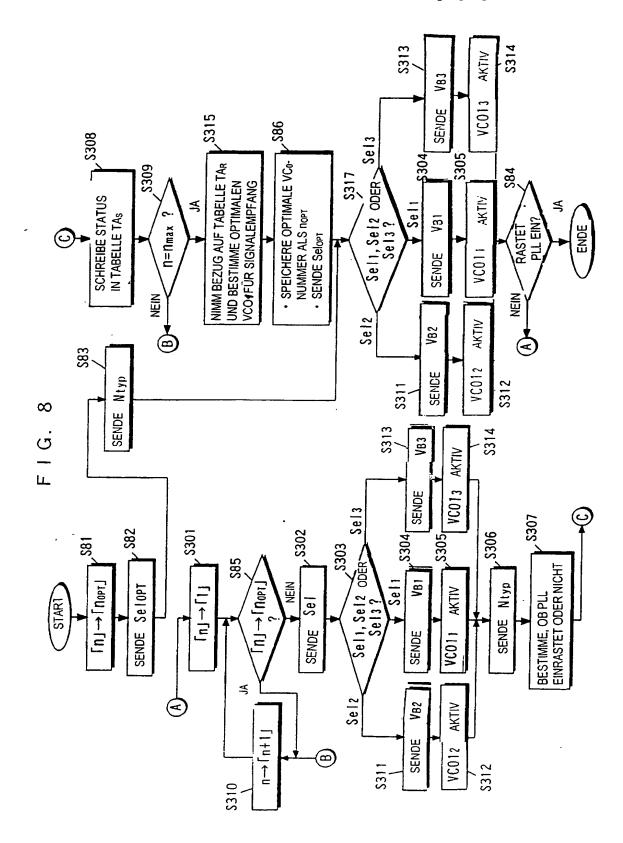
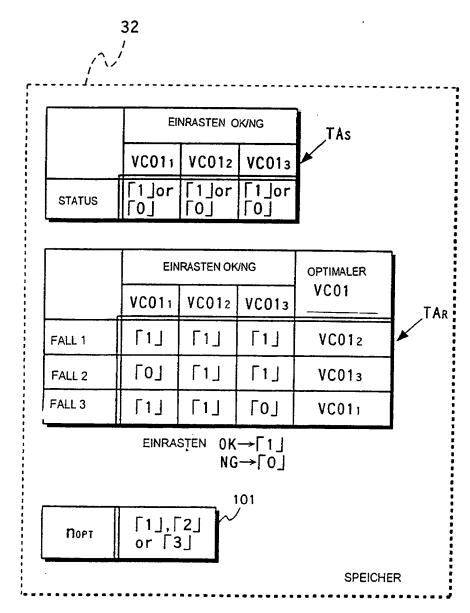
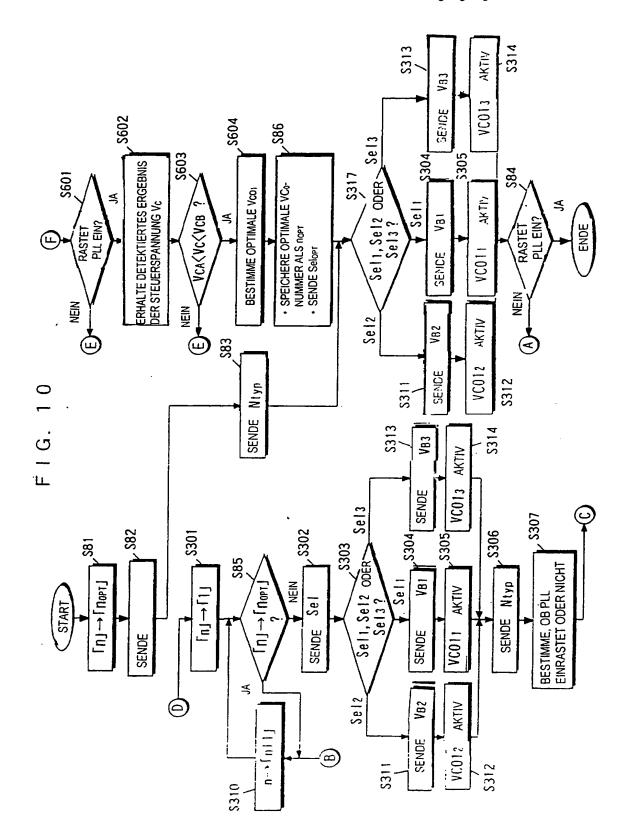


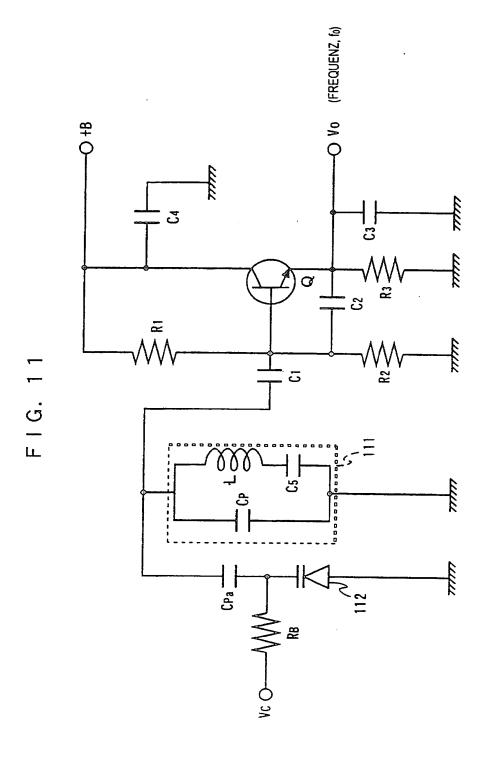
FIG. 9

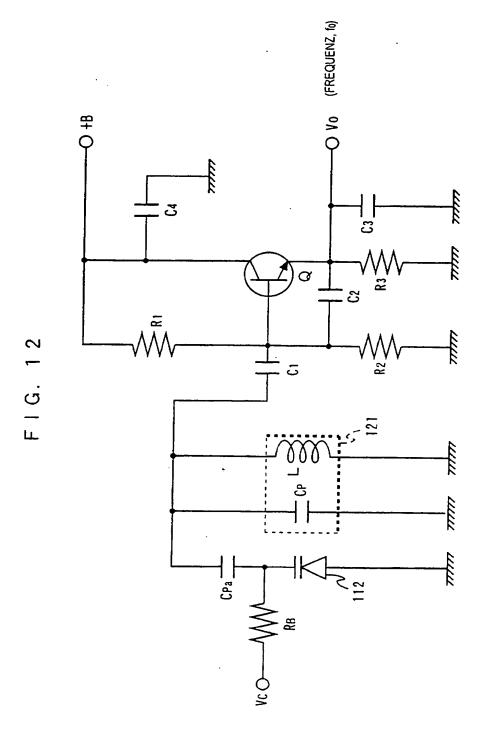




DE 199 24 039 A1 G 01 R 31/303

2. Dezember 1999





DE 199 24 039 A1 G 01 R 31/303

